19 日本国特許庁(JP)

⑩ 特許出願公開

@ 公 開 特 許 公 報 (A) 平2-227435

®Int. Cl. ⁵

識別記号 庁内整理番号

❸公開 平成2年(1990)9月10日

C 08 J 3/12 A 61 F 13/15 C 08 F 8/44 CEY

8115-4F

MHV

7921-4 J

6840-4C A 61 F 13/18

307 E

審査請求 未請求 請求項の数 17 (全15頁)

⑤発明の名称

吸液性ポリマー組成物及びその製造方法

②特 頭 平1-324835

②出 願 平1(1989)12月13日

優先権主張

70発 明 者

オ 洋 二

京都府京都市東山区一橋野本町11番地の1 三洋化成工業

株式会社内

⑩発 明 者

住 谷

隆

京都府京都市東山区一橋野本町11番地の 1 三洋化成工業

株式会社内

勿出 願 人 三洋(

三洋化成工業株式会社

京都府京都市東山区一橋野本町11番地の1

ピー。オー。ボックス2500 ルート202-206

⑦出 願 人 ヘキスト セラニーズ

藤

アメリカ合衆国ニュージヤージー州08876 サムエービル

コーポレーション

個代 理 人 弁理士 池内 寛幸

明 細 書

1. 発明の名称

吸液性ポリマー組成物及びその製造方法

2. 特許請求の範囲

(2) ベースポリマー粒子が150ミクロン以下で、かつゲル強度が30,000 dynes/cd以上である請求項1記載の組成物。

(3) ペースポリマー粒子が100ミクロン以下で、かつ30、000 dynes/cd以上のゲル強度

をもつものである請求項1記載の組成物。

(4) ペースポリマー粒子の少なくとも90%が粒子サイズで75~150ミクロンの範囲内にあり、かつゲル強度が30,000 dynes/cd以上である請求項1記載の吸液性ポリマー組成物。

(5) イオン架橋剤がアルミニウムの塩、酸化物またはその水酸化物から選ばれるものである請求項1~4のいずれか記載の組成物組成物。

(6) イオン架橋剤がアルミニウムナトリウムサルファイトあるいはその水和物である請求項5記載の組成物。

⑦ 造粒が強混合条件下で行なわれてなる請求 項1~6のいずれか記載の組成物。

(8) 吸液性ポリマー組成物と不活性で無機の親水性水不溶性化合物とからなる組成物であって、粒子サイズが150ミクロン以下でかつ見掛け密度が0.5g/mgより小さく、そのうち前記不活性の無機化合物が前記吸液性ポリマー組成物の重量に対して約0.5~20重量%の量で存在する額求項1~7のいずれか記蔵の組成物。

(9) 20秒以下の秒数の吸収速度をもつ吸液性 ポリマー組成物を製造する工程であって、

(a) 少なくとも30m & / gの常圧吸液能をもち、前記粒子が300ミクロンより大きな粒子を実質的に含まず、かつ少なくとも前記粒子の40%が150ミクロンよりも大きくないような粒度分布をもつ吸液性ベースポリマーを、混合ゾーンへ導くこと;

(b) 吸液性ベースポリマーの表面を架橋剤水溶液と前記ベースポリマーの重量に対し、1~20重量%の量で均一に接触させること;前記架橋剤溶液は少なくとも2価の原子価をもつイオン化された金属カチオン、アミノカチオンまたはイミノカチオンを供給可能な無機あるいは有機化合物から選ばれたイオン性架橋剤を0.05~10重量%を含んでなり;

(c) その吸液性ベースポリマーおよび架橋剤溶液を高速混合して前記ベースポリマー粒子の表面を架橋し、かつ前記ベースポリマー粒子をより大きなサイズの粒子に造粒させる工程;

戯の吸液性ポリマー組成物の製造方法。

(四) 0.5~20%の不活性で無機の親水性水不溶性化合物が前記表面架橋されかつ造粒されたベースポリマーに加えられる工程からなり、その中で前記不活性の無機化合物が、粒子サイズが150ミクロン以下で、かつ見掛け密度が0.5g/m/より小さい請求項9~14のいずれか記載の吸液性ポリマー組成物の製造方法。

(B) 請求項1~8のいずれか記載の吸液性ポリマー組成物を構成する吸液性構造物であって。前記構造物が2~50重量%と、この構造物に対して50~98%の親水性繊維とからなる吸液性物品

(の) 液体不透過性の裏打ちシートと液体透過性 (二面シートおよび前配裏打ちおよび上面シート 間に位置する請求項16記載の吸液性構造物の 心とからなる吸液性物品。

3. 発明の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本発明は大容量の水性流体を業早く効果的に吸

とからなることを特徴とする吸収液性ポリマーの・ 組成物の製造方法。

10 ベースポリマー粒子が平均150ミクロン以下の平均粒子サイズをもち、その中で前記ベースポリマーが30,000 dynes/ ご以上のゲル強度をもつ請求項9記載の組成物の製造方法。

(山) ベースポリマー粒子が平均100ミクロン以下の平均粒子サイズをもち、その中で前記ベースポリマーが30、000 dynes/ 団以上のゲル強度をもつ請求項9記載の組成物の製造方法。

(Z) ベースポリマー粒子の少なくとも90%が粒子サイズで75~150ミクロンの範囲内にあり、かつその中で前記ベースポリマーのゲル強度が30,000 dynes/cd以上の請求項9記載の組成物の製造方法。

(3) イオン架橋剤がアルミニウムの塩、酸化物またはその水酸化物から選ばれる請求項 9 記載の 吸液性ポリマー組成物の製造方法。

. (A) イオン架橋剤がアルミニウムナトリウムサ ルフェートあるいはその水和物である誰求項9記

液する能力を備える吸液性(特に吸水性) ポリマー組成物、およびその製造方法、ならびにこれを 応用した吸水性物品に関する。

「従来の技術]

高速度の吸液性あるいは吸液能力を有する吸液性ポリマー組成物を製造する様々な試みがなされて来ている。高吸収速度を有する組成物はおむつ、生理用ナプキン、そして特に大量の尿が洩れたりおよび/または不快な湿れを避けるために、素早く吸液されなくてはならない成人の失禁者のための治具として望まれている。

そのような試みの一つは米国の特許第4734 478号明細書に報告されており、そこでは吸液 性ポリマー粒子は吸液性ポリマー100重量配に 対して0.001~10重量部の多価アルコール と、0.01~80重量部の親水性有機溶剤と、 0~8重量部の水とからなる溶液で、共有結合 表面架橋されており、またこれら混合物は吸液 ポリマーを多価アルコールと反応させるために、 少なくとも90℃の温度で加熱される。この発明 吸液性ポリマーの表面架橋は米国特許第404 3952号明細書と同4295987号明細書に 開示されている。前記米国特許第4043952 号明細書は有機液体あるいは有機液体と水との混 合物を分散媒体として用いて表面架橋を行なうよ う開示している。前記米国特許第4295987 号明細書は、2 価のイオン性架橋剤の使用を開示

禁者のための治具のような吸液性物品の製造に適 用される。

本発明の次の記載の中で、表面架橋及び架橋剤 というのは、本発明においてはイオン性表面架橋 あるいはイオン性架橋剤を意味する。

[課題を解決するための手段]

前記目的を達成するため、本発明は下記の構成からなる。

(2) 20秒以下の秒数の吸収速度をもつ吸液性

している。

[発明が解決しようとする課題]

前記従来技術の吸液性ポリマー組成物は、吸水 速度、水分吸液量などの吸液能特性の点において 必ずしも満足すべきものではなかった。

本発明は、前記従来技術の課題を解決するため、イオン性架橋剤による表面架橋及び細かい粒度分布を持つベースポリマー粒子をより大きな造粒体粒子にすることによって、水及び水のようなイオン性流体を高吸収速度で吸液する吸液性ポリマー組成物、およびその製造法、ならびにこのものを応用した吸液性物品を提供することを目的とする。

[発明の概要]

本発明は水および水のようなイオン性流体を素早く、かつ効果的に吸液する能力を有する吸液性ポリマー組成物に関する。これらの吸液性ポリマー組成物は、イオン的に表面架橋されかつ高速混合条件下でより大きな粒子に造粒された細かいベースポリマー粒子から製造される。本発明の吸液性組成物は、おむつ、生理用ナプキン、および失

ポリマー組成物を製造する工程であって、

(a) 少なくとも30m & / g の常圧吸液能をもち、前記粒子が300ミクロンより大きな粒子を実質的に含まず、かつ少なくとも前記粒子の40%が150ミクロンよりも大きくないような粒度分布をもつ吸液性ベースポリマーを、混合ゾーンへ導くこと;

(b) 吸液性ベースポリマーの表面を架橋剤水溶液と前記ベースポリマーの重量に対し、1~20重量%の量で均一に接触させること;前記架橋剤溶液は、少なくとも2価の原子価をもつイオン化された金属カチオン、アミノカチオンまたはイミノカチオンを供給可能な無機あるいは有機化合物から選ばれたイオン性架橋剤を0.05~10重量%を含んでなり;

(c) その吸液性ベースポリマー、および架橋剤 溶液を高速混合して、前記ベースポリマー粒子の 表面を架橋し、かつ前記ベースポリマー粒子をよ り大きなサイズの粒子に造粒させる工程;

とからなることを特徴とする吸液性ポリマー組成

物の製造方法。

(3) 前記第1項記載の吸液性ポリマー組成物を 構成する吸液性構造物であって、前記構造物が2 ~50重量%と、この構造物に対して50~98 %の銀水性繊維とからなる吸液性物品。

(4) 液体不透過性の裏打ちシートと、液体透過性の上面シート、および前記裏打ちおよび上面シートの間に位置する前記第3項記載の吸液性構造物の芯とからなる吸液性物品。」

本発明において、単位のミクロンは「μm」を 意味する。

本発明は水のような流体を急速に吸液する能力を備える吸液性ポリマー組成物と、これらを製造するための工程、およびそれから製造される例えばおむつのような吸液性物品に関する。

発明における吸液性組成物は20秒以下の秒数の吸収速度を持ち、少なくとも30m ℓ / g の常圧吸液能を有する吸液性ポリマー粒子から構成される。これらのポリマー粒子は表面が架橋されるとともに、より大きな粒子に造粒される。

本発明の高吸収速度のポリマー組成物は、おむつ、生理用ナプキン、および特に成人の失禁者の ための治具の製造に適用される。

本発明の吸液性のポリマー組成物は、細かい粒度分布をもつ吸液性ベースポリマーからなり、これらベースポリマーは表面架橋されているとともに、より大きな粒子群に造粒されている。これらの吸液性ポリマー組成物は、水のような流体を急速かつ効果的に吸液する能力を有する。

この記載の中で使われる場合の吸収速度は、次のような手順によって測定される。

水溶性染料を含む 1.59% (W/V) 食塩水を調製する。溶液を着色するに足る充分な量でどんな染料でも使用することができる。(例えば 1000m &につき 0.001グラムのブリリアントクレシルブルーを添加する。)

着色した食塩水は充分に撹拌して溶解させ、かっ $25\%\pm0.5\%$ の温度にする。次に 1gの吸液性ポリマーを 57mm径のアルミニウム皿(フィッシャー# 08-732)の底面上に均一に広

少なくとも30m & / g の常圧吸液能に加えて、ベースポリマー粒子は、300ミクロンより大きな粒子を実質的に含まず、かつその中でも少なくとも前述の粒子群の40%は150ミクロン以下であるような粒度分布を有するべきである。

本発明における吸液体組成物は、上記した吸液性ベースポリマー粒子を高速混合ソーンに導き、それらをおよそ 0.05~10重量%のイオン性架橋剤を含む約1~20重量%のイオン性架橋剤水溶液と接触させる。

本発明において有用なイオン性架橋剤は、水溶液の中に少なくとも二つの原子価をもつイオン化された金属カチオン、アミノあるいはイミノカチオンを供給することのできる水溶性有機あるいは無機化合物から得られる。

本発明は高吸収速度を持つ吸液性ポリマー組成物およびその製造方法に関する。本発明の吸液性ポリマー組成物は、20秒以下の秒数の吸収速度を持つ表面架橋され、かつ造粒された吸液性ポリマー粒子である。

げる。30m ℓの食塩水を、1/2 秒よりも短い時間で、皿の中央に素早く注ぐ。食塩水の急速な添加によって撹流が起こり、ポリマーの懸濁液が生成する。食塩水がポリマーに接すると同時にストップウオッチによる計時を開始し、サンプルを皿上の12~15インチの距離から観察する。皿上の内容物がゲル化したとき計時を止める。 ゲル化 とは流動溶液がサンプル表面に見られなくなった時点を言う。このような試験を各サンプルミンとに5回行ない、平均時間を求める。

本発明の吸液性ポリマー組成物は、上記試験による測定で少なくともグラム当り 3 0 m 2 の常圧吸液能をもつ微粒子状の吸液性ベースポリマーから製造される。

イオン性表面架橋および造粒の前の吸液性ベースポリマーは、300ミクロンより大きな粒子を 実質的に含まず、かつ少なくとも40%は150 ミクロンよりも小さく、好ましくは150ミクロ ン以下であり、最も好ましくは100ミクロン以 下である細かい粒度分布を有する。 粒度分布は通 常メッシュサイズで表示されるが、本記 中に使われているミクロンと次の変換係数(50メッシュー300ミクロン、100メッシュー150ミクロン、140メッシュー100ミクロンそして200メッシュー75ミクロン)を使って互いに関連付けられる。ここで云うメッシュサイズとは米国ふるいのことである。

粒度分布を変えて行なった研究では、表面架橋 および造粒の前の粒子サイズが細かければ細かい ほど架橋され、造粒された粒子の吸収速度は速く なるということを証明している。

ベースポリマーのイオン表面架橋が均一であることは、本発明の吸収体組成物の吸収速度に重要な影響を及ぼす。

例えば表面架橋がより均一であればある程、吸 収速度は速くなる。均一なイオン表面架橋は、も ちろん架橋剤溶液を造粒の前に、ベースポリマー 粒子の表面に均一に分布させることによって達成 される。このベースポリマー粒子表面上への架橋 剤溶液の均一な分布に影響を与える要因としては; 架橋剤溶液の凝度、ベースポリマー粒子表面と接触する前の架橋剤溶液の分散度合、ベースポリマーの粒子サイズ、混合ソーンにおける混合の均一性、架橋剤の反応速度およびベースポリマー粒子の架橋剤溶液による均一な被覆を促進するようなその他の要因があげられる。

ベースポリマーの粒度分布および架橋の均一性に加えて、ベースポリマーの表面特性(これは架橋の均一性に影響を与えるものであるが)おいる。 をのゲル強度も、本発明のポリマー組成物の収速度に影響することが分かっている。 重度に影響することが分かっている。 重合方法は、表面特性に最大な影響をもつように 思われる。逆懸満合法に吸収体組成物は、、スポリマーなりを選問されたで に溶液重合されオーツ、収体を示す。

低いゲル強度のベースポリマーは、ゲルブロックとなる傾向をもち、この理由のために少なくとも30,000 dynes/cd、好ましくは40,000 dynes/cdか、それよりも高いゲル強度がベ

ースポリマーには好ましい。好ましくない表面特性および/または低いゲル強度によって生ずる吸液性能の低下は、造粒の前に粒子サイズを調整し、また以下に示される不活性の無機添加剤を用いることによって補償することができる。

本発明において使用される吸液性ベースポリマーのゲル強度は、含水状態におけるポリマーの剪断弾性率を測定することにより求められる。含水ポリマーの剪断弾性率は、応力レオメーターを用いることにより測定され、次の手順でベースポリマーのゲル強度あるいは剪断弾性率を測定しうる。

十分な吸液と 0.9 重量%の食塩水 2 0 グラムを維持するのに必要とされるベースポリマーの量は、遠心分離機によるポリマーの保持容量に基づいて決定する。遠心保持量は、試験用ティーバッグの中に 0.2 グラムのポリマーを入れて測定するもので、ティーバッグはシールの内側端部がティーバッグ端からおよそ 3~5 mmのところにあるようにシールされた 6×12 cm長さのティーバッグ材料から作る。 5 個のそのようなティーバッグ

をポリマーを入れて用意し、また2個の空の何も 入れないティーバッグも用意する。これらのティ ーパッグは次いでシールし、深さ1.5インチで 0. 9%食塩水を入れたプラスチック容器内に置 く。20分間浸した後、ティーパッグを食塩水か ら取り出し、5分間水を滴らせて水きりする。サ ンプルを含む2つのバッグと、2つの空バッグを 遠心分離機に入れ、FDDⅡ遠心分離機により1 500rpmで3分間遠心分離する。次いでこれ らのティーバッグ(サンプルと空バッグ)の重さ を計る。サンプルの重量から空の重量を差し引き、 さらにそこから乾いたサンプルの重量を引算する。 結果として残った値を、次に乾いたサンプルの重 さで割算し、この値を遠心保持量g/gとして報 告する。ニュージャージー州ピスカタウエイのR 【社のレオメトリックス・フルイド・スペクトロ メーター (Rheometrics Fluid Spectrometer) モ デル8400 (RFS-8400) と呼ばれる応 カレオメーターを、ベースポリマーの剪断弾性率

の値を計測するのに用いた。

テストされるベースポリマーの母は、飽和されるベースポリマーの母は、飽和されれる心分離機の保持のののののではないを作るためののではないないないないではないないではないないではないのではないのでではないのでではないでででででででです。で行なう。

1 -6 / 8	
パラメーター	値
レオメーター式の型	レオメトリックス
	R F S - 8 4 0 0
モード	シングル
治具	平行円板
速度	470+0ヘルツ
歪み	0 1 + 0
ステディー	動的

湿っていない粒子を包み込み、または取り囲み、のたが吸液性粒子表面へ移動するのを妨げにおいては、本発明の吸液性組成物においてはベースポリマーの均一な表面架橋によい粒子を排除すること、および150ミクロンかそれ以下の粒子サイズおよび1g当り0.5mℓよりも小さい見掛け密度をもつ不活性で無機の非疎水水不溶性化合物を用いることにより解決で度は、ASTMB-212-82によって決められる。

 ひずみ偏差値

0

円板の半径

2 5 m m

温度

20℃

このような条件で測定された剪断弾性率は、結果として得られた歪みに相当する分力の大きさに対して加えた力の比を計算したものである。

表面架橋と遺粒によって、すべての粒子は高吸 収速度組成物になる。しかしながら、実用に際し ては、本発明の遺粒された吸液性組成物の粒度分 布は粒子の50%以上が、少なくとも150ミク ロンあり、かつ75ミクロン以下が20%より少 ないことがより好ましい。

この粒度分布が好ましい理由は、下記の2点である。

- (1) 吸液性組成物を吸液性物品に組み込む際の製造工程における発塵の防止。
- ② 吸液性組成物そのものがゲルブロッキングを 形成しないことである。

ゲルブロッキングは高度の流体ゲルの形成によって生じる吸液特性を明らかに低下させる。即ち

特許第4124748号明細費)、アクリルアミ ドポリマーあるいはアクリルアミドコポリマーの 加水分解物 (米国特許第3959569号明細費) 、あるいはアクリロニトリルコポリマーの加水分 解物 (米国特許第3935099号明細書) から 選ぶことができる。上記の特許が教示しているも のは、参考文献によって具体化されている。上記 の吸液性ベースポリマーのすべては、ベースポリ マーが少なくとも30ml/gの常圧吸液能をも つ他のいかなる吸液性ポリマーと同様に、本発明 における吸液性組成物を製造するために使用でき る。部分的に中和され、架橋された上記吸液性物 質は、おむつ、失禁者用治具、生理用ガプキン等 のような吸液性物品を製造するために、フリーの 酸基の少なくとも50モル%が中和されているべ きである。研究によると、中和度が増加するにつ れて、吸収速度が増大することを示しているけれ ども、本発明においては、50~95モル%の中 和が、この高吸収速度の組成物を製造するのに有 益であろう。ベースポリマー内の酸基の中和は、

る公知の方法で重合の前にまたはあとに行われる。 重合反応中および/またはその後に行われるベースポリマーの同じような内部架橋は、公知である。内部架橋は、吸液性ベースポリマーを本質的に水に不溶性とする。内部架橋剤は、一般に 0.0 1~5 重量%の量で使用され、それらは少なくとも 2 つの反応性ビニル基をもつポリビニルモノマー、1 つの反応性ビニル基と少なくとも 1 つ

の官能基をもつビニルモノマーから選ばれる。こ の官能基は、少なくともポリマー混合物、および

化合物中のモノマーの1つと反応するものであり、

少なくとも重合されたモノマーの1つと反応する、

アルカリ金属水酸化物、またはアンモニアを用い

少なくとも2つの官能基を含むものである。 上記のベースポリマーは、種々の公知の重合法、 例えば溶液、懸濁およびエマルジョン重合法;好 ましくは、水溶液重合あるいは有機溶剤内での逆 層懸濁重合などによって製造される。水溶液重合 法は、種々の特許に記載されている;例えば、米

国特許第4654039号明細費;407666

くはおよそ3~10%の量で使用することができる。溶液中の架橋剤含有量は、吸液性ベースポリマーの重量に対して、およそ0.05~10%である。

効果的な表面架橋剤は、多価の金属塩、酸化物、水酸化物および水溶性または水中で解離する他の化合物である。加えて、有機アミンおよびポリイミンも効果的なイオン性架橋剤となることがわかっている。加熱は必ずしも必要ではないけれども、ベースポリマーは任意に架橋および造粒工程の間加熱することができる。

吸液性ベースポリマーの架橋および造粒は、一般に、溶液がベースポリマー表面上にまんが溶液 く分散されるような方法で供給された架橋剤た で、室温にて処理される。液体を均一に分散 して細かい液滴にするのに好適に用いられる:のの流体スプレーノズル、2つの流体スプレーノズル、るいは回転ディスク等がある。架橋剤溶液は、混合条件下で;好ましくは、高速混合条件下で、ベ

3号明細書: 4286082号明細書および45 25527号明細書を参照。同様に、逆層懸濁重 合法は米国特許第4340706号明細書および 4506052に記載されている。上に引用した 発明が開示しているものは、参考文献によって具 体化されている。

この発明の工程によると、30m & / gでかつ 予め決められた粒子サイズの常圧吸液能をもつ吸液性ベースポリマーは、高速混合条件下で架橋剤水溶液と接触して吸液性ベースポリマー粒子を表面架橋し、またぞれらをより大きなサイズの粒子に造粒する。この記載の中で用いられているように、表面架橋というのはポリマーの表面に近後、組成物はそれ以上およびそれ以下のサイズの粒子を決するためによりリーンに通される。大きすぎたそれ以上の粒子は粉砕されたのち、それ以下の粒子と合わせて再利用される。

水性の架橋剤溶液は、吸液性ベースポリマーの 重量に対して、およそ1~20%の量で、好まし

ースポリマーと接触する。

本発明の造粒段階の処理のための優秀な、市販の装置は、単一の高速変換強力パドルミキサーであり、その様なものとして、ベペックス社(ローリングメドウ、イリノイ州)のターピライザーミキサー、あるいは商品名ターボフレックスでペックス社により販売されている高速変換縦形ミキ

本発明で用いられるベースポリマーの表面架橋は公知である:例えば、米国特許第4043952号明細書と同4259987号明細書を参照し、その中で開示しているものは参考文献の中で具体化されている。ベースポリマーの表面架橋は、シと低の金属カチオン、アミンあるいはポリイミととげられる。多価の金属は、周期率表

硫酸第二銅、酢酸亜鉛、酢酸ジルコニウム、ジルコニウムテトラクロライドおよび硝酸ジルコニウムなどである。有用なアミンおよびイミン化合物は水溶性であり、水中でイオン化する。好ましいアミンは、エチレンジアミンとポリエチレンイミンのような少なくとも2つのアミノ基あるいはイミノ基を含んでいる。

アルミニウムナトリウムサルフェートは、好ましいイオン架橋剤である。プロセスのこの段階で役に立つ化合物の数は多いけれども、満足すべきイオン架橋体は簡単な実験によって容易に見い出される。我々の研究の中で効果的でないとわかった2つの化合物は、硫酸マグネシウムと水酸化研素であった。

本発明の組成物の吸収速度は、150ミクロンかそれ以下の(好ましくは150ミクロンよりも小さい)粒子サイズと0.5g/mgよりも少ない見掛け密度をもつ、不活性で無機の非疎水性、水不溶性化合物を添加することによって改善される。

の Π A - VI A、 I B - Π B 及び VII の 金属グループ から選択される。 塩、酸化物、水酸化物および他 のそのような金属化合物は以下の条件下で用いる ことができる。

- (1) 化合物が水に溶けること、
- ② 化合物が水中でイオン化するか、あるいは解 離すること、
- (3) 金属カチオン、アミンあるいはイミンが少な くとも2つの反応原子価をもつこと、 である。

典型的な多価のカチオンは、次のような金属である; アルミニウム、銅、亜鉛、ジルコニウム、 鉄、コバルト、クロムおよびチタニウムである。 好ましいカチオンはアルミニウムのカチオンを含む典型的な化合物は; アルミニウムナトリウムサルフェート、アルミニウムジアセテート、塩基性アルミニウムと水酸化ナトウム水酸化物(水酸化アルミニウムと水酸化ナトリウムとが1:1モル比のもの)、酢酸コバルト、

これらの添加剤は、本発明の組成物にそれらが 架橋および造粒した後に加えられる。添加剤は標準的な混合方法によって造粒した粒子の表面に均一に分散される。混合過程は、架橋されかつ造粒された粒子を好ましい粒度分布にフルイ分けした のち、任意に行うことができる。 無機添加剤は、 架橋および造粒の途中に加えるべきではない。

本発明を実施する際の典型的な不活性の無機物は、チタニウムオキサイド-C(平均粒子サイズ -2 0 ナノメータ、BET表面積-1 0 0 ㎡/ 8、見掛上密度 0.1 0 g/m ℓ):チタニウムオキサイドーフィッシャー(平均粒子サイズ 3 0 0 0 ナノメータ、見掛け密度 0.4 3 g/m ℓ);膨間したアタパルジャイト粘土(平均粒子サイズー1 4 0 ナノメータ、BET表面積-2 0 0 ㎡/ 8、1 はけ密度 0.3 2 g/m ℓ);燃したシリカーボジルM-5(平均粒径-1 4 ナノメータ、カーボジルM-5(平均粒径-1 4 ナノメータ、カーボジルM-5(平均粒径-1 4 ナノメータ、

B E T 表面積 - 2 0 0 ㎡/g、見掛け密度 0. 0 4 g/m ℓ); 燃したシリカーカーボジル E H - 5 (平均粒子サイズ - 8 ナノメータ、 B E T 表面積 - 3 8 0 ㎡/g、見掛け密度 0. 0 4 g/m ℓ)である。

一般に上記された無機添加剤は、およそ 0.5 ~ 2 0 重量 %;好ましくは 0.5 ~ 1 0 %、より好ましくは 1.0 ~ 5 %で、最も好ましくはおよそ 1 ~ 3 %の量で使用することができる。30%を超える添加剤の添加は、組成物内の吸液性ポリマーの量を減少させるゆえに、組成物の見掛けの吸収速度を低下させることになる。

本発明の組成物の吸収速度を改善するのに使用すべく見出だされた添加剤は、 燻したシリカ、アルミニウム水酸化物、チタニウム酸化物、 膨潤粘土等である。そのような無機化合物の粒子サイズ、見掛け密度および親水特性は、 改善された吸収速度を得るのにコントロールできる因子であって、 添加剤の化学的組成ではないということが判明した。

ン(以下HCC社)〕をふるいにかけて次の表のような粒子サイズにした。架橋および造粒の前の化合物の典型的な分析結果は、次のとおりである。常圧吸収能(0.9%塩水中におけるg/g)-65、ゲル強度(剪断弾性率)-35.000 dynes/cd。各フラクションの一部を表面架橋および造粒し、次いで各フラクション(処理前後品)の吸収速度を測定した。次の方法で、各フラクションの表面架橋および造粒を効果的に行なった。

1. 200m & 量をもつ高速(12,000rpm)実験室用混合機の中に各吸液性ポリマーフラクション30gを入れた。10重量%のアルミニウムナトリウムサルフェート [A & Ni (SCA) 212hO] 水溶液を準備し、シリンジ(注入器量に対する0.5%架橋剤を含む5%架橋剤溶液に対する0.5%架橋剤を含む5%架橋剤溶液に対する1.5g(ポリマー重量に対する0.5%架橋剤を含む5%架橋剤溶液に対する1.5g(ポリマー重に対する2.5%架橋剤を含む5%にで、で、次に応じてふるいにかけて、はじた。次いで、必要に応じてふるいにかけて、は

「作用]

[実施例]

以下実施例を用いて本発明を詳細に説明する。 なお本発明は、下記の実施例に限定されるもので はない。

実施例 1

めの粒子サイズに相当する粒子サイズにふるい分けした。アエロジル200の細かい二酸化硅素の 数体を、小さなプラスチックバッグの中で攪拌す ることによりふるい分けたポリマーのフラクション毎に混合した。

IM-1000吸収速度

粒子サイズ	処理前	処理後	処理後
(メッシュ)	(秒)	<u>(\$)</u>	(秒)
50 ~ 100	3 5	32.3	32.1
100 ~ 140	2 7	18.1	15.2
140 ~ 200	60.1	10.1	8. 2
200 ~ 325		8. 4	6. 2
< 325	~	6.8	5. 6
アエロジル200*-*	6 0	i	2

(備考) *アエロジル200は、日本アエロジル社にて製造された強細に分散された二酸化ケイ素である。

実施例 2

HCC社のIM-1500 (商品名) という市

処理前のこのポリマーの代表的な分析結果は、次の通りである。 0. 9%塩水中における常圧吸収能は 4.5 (g/g)で、ゲル強度(剪断弾性率)は 6.5,000 dynes/cdである。

[M-1500吸収速度

粒子サイズ	処理前	処理後
(メッシュ)	(秒)	(秒)
5 0 ~ 1 0 0	37.2	33.8
1 0 0 ~ 1 4 0	25.0	15.2
1 4 0 ~ 2 0 0	38.0	8.7
2 0 0 ~ 3 2 5	69.6	6.0
< 3 2 5	_	4.8
アエロジル200-%	0	. 1

実施例 3

HCC社のIM-5000P(商品名)という 市販の澱粉-アクリル酸グラフトポリマーを使用

処理前のこのポリマーの代表的な分析結果は、 次の通りである。 0. 9%塩水中における常圧吸収量は47(g/g)で、ゲル強度(剪断弾性率)は65,000 dynes/cdである。

IM-5000Sの吸収速度

粒子サイズ	<u>処理前</u>	処理後
(メッシュ)	(秒)	(秒)
5 0 ~ 1 0 0	37.2	35.1
1 0 0 ~ 1 4 0	26.8	15.8
1 4 0 ~ 2 0 0	42.6	8.2
2 0 0 ~ 3 2 5	71.0	6.3
< 3 2 5	_	5.1
アエロジル200-%	af 0	1

実施例 5

クラレ株式会社のKI GEL(商品名)という市販の吸水性で架橋され、かつ部分的に中和されたイソブチレンー無水マレイン酸コポリマーを使用した以外は、実施例1と同じ操作を行なった。このポリマーの代表的な特性値は、次の通りで

して、実施例1と同じ操作を行なった。

処理前のこのポリマーの代表的な分析結果は、次の通りである。 0.9% 塩水中における飽和吸収量は 45 (g/g) で、ゲル強度 (剪断弾性率)は 80.000 dynes/cdである。

I M - 5 0 0 0 P の吸収速度

粒子サイズ	処理前	処理後
(メッシュ)	(秒)	(秒)
5 0 ~ 1 0 0	3 7	3 4 . 3
1 0 0 ~ 1 4 0	25.9	15.6
1 4 0 ~ 2 0 0	42.1	8. 8
2 0 0 ~ 3 2 5	75.8	6.2
< 3 2 5	_	4.8
アエロジル200-%	0	1

実施例 4

三洋化成工業株式会社の I M - 5 0 0 0 S (商品名) という市販の、架橋され部分的に中和されたアクリル酸ポリマーを使用して、実施例 1 と同じ操作を行なった。

ある。 0. 9 % 塩水中における常圧吸収量は 4 1 (g/g) で、ゲル強度 (剪断弾性率) は 5 0. 0 0 0 dynes/cm²である。

KI-GEL吸収速度

粒子サイズ	処理前	処理後
(メッシュ)	(秒)	(秒)
5 0 ~ 1 0 0	- ·	35.2
1 0 0 ~ 1 4 0	_	20.1
1 4 0 ~ 2 0 0	_	12.5
2 0 0 ~ 3 2 5	_	7.0
< 3 2 5	_	5.8
アエロジル200-%	0	1

実施例 6

住友化学株式会社のスミカゲル(商品名)という市販のポリピニルアルコールーアクリル酸ソーダのコポリマーを使用して、実施例1の操作を行なった。

処理前のこのポリマーの代表的な特性値は次の 通りである。 0.9%塩水中における常圧吸収量は52(g/g)で、ゲル強度(剪断弾性率)は30,000.4yaes/cdである。

スミカゲルの吸収速度

粒子サイズ	処理前	処理後
(メッシュ)	(秒)	(秒)
50~100	- .	55.8
1 0 0 ~ 1 4 0		30.4
1 4 0 ~ 2 0 0	_	19.8
200~325	_	13.0
< 3 2 5	_	9.7
アエロジル200-%	0	1

実施例 7

次の実験は、吸収速度に及ぼす粒子サイズの影響を調べるために行なった。三洋化成工業株式会社製のIM-5000Sという吸液性ポリマー(澱粉-アクリル酸グラフトポリマー)のサンプルは、ポリマーの100%が50メッシュを通過する粒度分布を持つものであり、これを用いた。

造したポリマーについて評価し、吸収速度に及ぼ す形状及び表面特性の影響を調べた。

ポリマーAは、製鉄化学株式会社により逆層懸 濁重合によって作られた球形の粒子形状をなすポ リアクリレート吸液性ポリマーであった。

ポリマーBは、溶液重合及びオーブン乾燥されたポリアクリレート吸液性ポリマーであった。

ポリマーCは、溶液重合及びドラム乾燥された 澱粉グラフトポリアクリレートであった。

これらポリマーA、B、及びCはふるいにかけ られて、次のようなフラクションに分けられた。

各メッシュにふるい分けされた粒子サイズ 8.0 100 146 200 350P フラク 50 $\frac{y}{3}$ -80 -100 -140 -200 -350 16% 16% 50 P 17% 17% 17X 17% 80. P -20% 20% 20% 20 X 20 X 25 X 25 X 25 X 25 X 100 P 34 X 33% 33% 140 P 50% 50% 200 P

このポリマーをふるいに掛けて、100メッシュ(150ミクロン)よりも小さいポリマーの含有率を連続的に変えた個々のフラクションに分級した。各フラクションごとに表面架橋と造粒を行ない、実施例1の手順に従って、微粉状二酸化ケイ素(1%)と混合した。吸収速度を各フラクション毎に測定した。結果を下記に示す。

粒子サイズ<100 メッシュ	吸収速度
(重量%)	(秒)
3 0	2 4
4 0	18.9
5 0	15.5
6 0	11.9
7 0	.9.9

20秒以下の秒数の吸収速度は、粒子の40% が150ミクロン以下の粒子サイズであるときに 連成された。

実施例 8

ポリマー化の手順及び乾燥方法を種々変えて製

325 P 100%

上記のフラクションの各々は、実施例1の手順にしたがって架橋され造粒され、かつ1%の二酸化ケイ素と混合された。各々のフラクションにおける吸収速度が測定され、下記の通り結果を示す。

吸収速度

粒子サイズ	ポリマーA	ポリマーB	ポリマーC
メッシュ	(秒)	(秒)	(秒)
50 P	35.9	27.2	20.4
80 P	27.7	20.6	14.0
100 P	21.6	15.6	9.6
140 P	15.8		6.9
200 P	11.4	8 ^{°2*} . 7	5.8
325 P	9.0	7.8	5.1

上記のデータは、粒子の形状が吸収速度に影響を与えることを示している。 ずなわち、 球状に形成された粒子が最も低い吸収速度を与え、 オーブン乾燥された粒子が中間の値で、ドラム乾燥された粒子が最も速い吸収速度を与えた。

実施例 9

表面架橋され造粒された吸液性ポリマーは一般に、全ての粒子が145メッシュスクリーンを通過するような粒子サイズを持つ架橋された、部分的に中和されたポリアクリル酸ベースポリマー粒子から種々の架橋剤を用いて、実施例1の手順にしたがって作られた。架橋剤の特質と、その結果得られたポリマー組成物の吸収速度を下記に示す。

下記の温度は架橋及び造粒段階が行われている ときの温度であり、時間は吸収速度テストが行わ れるまでの時間であり、それぞれ下記のとおりで ある。

邸	ΉV	谏	度	(岜	仂	:	秒)	*

架橋剤	20-30 °C	100 °C
	1時間	1 時間
なし(コントロール)	57. 2	65.1
Alna (SO4) 2 12H2O	6. 2	6.4
Al ₂ (SO ₄) 3 13.7H ₂ 0	6. 4	6.3
Poly — AICla	6. 7	6. 5
Al (OH) 3 + NaOH (1mole: 1m	ole) 6.5	6.6

(エチレングリコール)		(7.8)**
Ethylene diamine	7. 2	6.8
(エチレンジアミン)		
Polyethylene imine	6. 5	6. 8
(ポリェチレンイミン)		

(ホリエテレンイミン)

(備考) *コントロールを除くサンブルは、全て 二酸化ケイ菜を1%含む。

(備考) * * 1 8 0 ℃で 3 時間。

上記のデータはイオン架橋剤(CaCl2、MgSOu、B(OH)3を除く)は、エチレングリコールのような多価アルコールの化合物が表面架橋を効果的にするために熱を必要とするのに対し、室温にて非常によく反応することを示している。

実施例10

架橋され造粒された吸収剤の最終的な粒子サイズは、本発明の製品の吸収速度に影響を及ぼす。 しかし、そのことは制御要因とはならないように 思われる。実施例 8 のポリマーA ~ C に相当する ベースポリマーは、145メッシュスクリーンを

Aluminum acetylacetonate	67. 2	63.2
(アルミニウム アセチルアセ	トネート)	
(CH ₃ CO ₂) ₂ A O H	9. 6	7. 1
Mg \$ 0 4	64.3	7. 6
MgSO4 +NaOH (imole:imole)	85.1	_
MgSO4 + H2SO4 (Imole: Imole)	67.4	-
8 (OH) 3	62.3	δ0. δ
B(OH) 3 + NaOH (1mole:1mole)	67.2	85.8
B (0 H) 3 + H ₂ S O ₄	66.4	65.1
(1 mole: 1 mole)		
CaCl2	63.1	7. 1
F e S O 4	6. 3	6. l
C u S O 4	8. 6	6.8
ZrCla	6. 1	6.3
(NH4) 3 [Zr(CO3) 3 OH]	65.6	62.1
CoC!2	9. 2	6.8
Ethylene glycol diglycidyl		
ether	60.3	7. 1
(エチレングリコールジグリシ	ジルエーテ	ル)
Ethylene glycol	61.2	57.6

通してふるいわけされ、実施例1の手順にしたがって、処理された。架橋され造粒された処理物は、次に下記の粒子サイズフラクションに分けられ、各フラクションに対する吸収速度が測定された。

吸収速度(単位:秒)*

フラクション

			_		•											
×	ッ	シ	크	ポ	IJ	マ	_	Α	ポ	IJ	マ	_	В	ポリ	マー	C
	2	0	P		1	5		9		1	1		0		7.	0
	5	0	P		1	5		8		1	0		9		6.	9
1	0	0	P		1	5		5		1	0		7		6.	8
1	4	0	P		1	5		0		1	0		5		6.	5
2	0	0	P		1	2		3			9		5		5.	9
3	2	5	P			9		8			8		2	ď	5.	1
(借	老	`	± 1	96	_	酚	14	41	爱	_	7	I O	3 IL	2 0	Λ

実施例11

次の表は吸収速度に及ぼす多種多様な架橋剤の 影響を示している。架橋および造粒の前のベース ポリマーは架橋され、部分的に中和されたポリア クリル酸ベースポリマーであり、これは全ての粒

子が145メッシュのスクリーン	を通過し得るよ	架橋剤ーAl(OH)3 + NaOH	
すが143/ ックュンハック うな粒子サイズを有する。実施例		0.05	11.1
および造粒を行なうために用いら		0. 1	8. 0
吸収速度*	•	0.5	6.2
ポリマーに対する架橋剤	吸収速度	1. 0	6.5
(%)	(秒)	2. 0	7. 2
架橋剤 − A1Na (SO4) 2 12H2 0		10.0	8. 1
0.05	12.3	架橋剤ーエチレンジアミン	
0. 1	8.3	0.05	10.0
0.5	6.0	0. 1	6.5
. 1. 0	6.2	0.5	6.8 :
2. 0	6.8	1. 0	7.2
1 0. 0	8.5	2. 0	7.9
架橋剤-Poly-AlCla		1 0 . 0	1 0 . 2
0.05	13.3	架橋剤-ポリエチレンイミ	ン
0.1	8.6	0.05	10.8
0.5	6.4	0.1	8.3
1. 0	6.7	0.5	6.7
2. 0	7.0	1. 0	6.5
1 0 . 0	8.3	2.0 ·	. 7. 2
			·
10.0	8.6	2.0	7. 2
架橋剤ーCuSO4	•	1 0. 0	9.8
0.05	17.2	(備考)*全てのサンプル	はアエロジル200を
0. 1	13.4	1 %含む。	
0.5	10.5		
1. 0	8.6	実施例12	•
2. 0	9.7	次の例は架橋剤溶液の量	の効果を例証するため
1 0. 0	12.1	に行われた。ベースポリマ	ーは、実施例11で使
架橋剤-(CH3CO2) 2 AlOH		われたものと同じであった。	。表面架橋剤はアルミ
0.05	19.8	ニウムナトリウムサルフェ	
0. 1	14.8	量は吸液性ベースポリマー	
0. 5	9.5	%であった。架橋剤溶液は	A
1. 0	7.6	1~20%まで鼠を変えて	
2. 0	7. 1	施例1の手順をポリマーを	
1 0. 0	8.8	用い、吸収速度を次のよう	に
架橋剤ーFeSO4		吸収速度	
0.05	15.1	架橋剤溶液 実施例	
0. 1	12.2	(重量%) (秒)	
0. 5	7.4	1	22.3
1. 0	6.3	3 -	15.1

お加剤の効果

5	65.2	7.6
7	32.0	6.8
1 0	16.1	6.4
20	12.0	6.6
アエロジル200	0 .	1. 0

実施例13

種々の無機添加剤および有機添加剤が、本発明の方法によって作られた表面架橋され造粒された製品に加えられた。ベースポリマーは架橋され、部分的に中和された澱粉グラフトポリアクリル酸ベースポリマーであった。

このポリマーは、細川鉄工株式会社で製作された高速パドルミキサーである細川タービライザーを使って、表面架橋されかつ造粒されたものである。

次の表は、ポリマーの吸収速度に及ぼすこれら様々な添加剤の効果を表示している。全ての実験は吸液性ポリマーの重量に対して、10重量%の無機添加剤を用いて行なわれた。

PYA	PYA-117		
	(Kuraray)	ケン化度100%	> 6 0
PVA	P V A - 2 1 7		
	(Kuraray)	ケン化度100%	> 6 0
Aluminum	(Sakai		
Stearate	Chemiical)	疎水性化合物	> 6 0

上のデータは、高吸収速度を得るための不活性の 親水性無機添加剤の一般的な有用さを例証している。

本発明の吸液性ポリマー組成物は、おむつ、生理用ナプキン、失禁者のための治具およびその他の吸液性物品の毀造工業において使用され得る。この様な形の物品およびそれらの製造法は、種のの米国特許のなかで十分に述べられている。その中には、1971年7月13日発行の米国特許第3489148号明細費;1975年1月14日発行の米国特許第3860003号明細費;1975年3月18日発行の米国特

添加剂	<u>名 </u>	蘭 考	吸収速度
なし			62.1
\$iO₂	Aerosi I - 200	親水性シリカ	8. 3
\$iO₂	Zeoiex-7	親水性シリカ	10.1
SiO₂	Cab-0-Sil M-5	親水性シリカ	9. 6
S i O₂	Cab-0-Sii EM-5	親水性シリカ	8. 0
\$ i O₂	Aerosi 1 - 972	親水性シリカ	< 6 0
\$ i O₂	Cab-0-Sil TS-	親水性シリカ	< 6 0
	7 2 0 E H - 5		
E (BO) 1 A	Catapal XD	no dala	38.0
8 (HO) 1 k	Kyoward 200	_	9.8
Х ! (ОН) з	Aluminum Oxide		
	0 x i d e - C	_	8. 5
TiO₂	TiO2 (Fisher)	-	13.4
Ti O2	Ti'tanium Oride-	· c —	8. 5
Swellabl	e	Attapulgite	
Clay	Attage 1-40	Clay	12.1
Unswella	a l e		
Сіал	-	g -	291

許第3871378号明細書;などがあり、それらの教示するものは参考文献によって具体化されている。

本発明の吸液性ポリマー組成物は、交互に、 親水性材料の間にある少なくとも1つあるいはそれ以上の層の内に分散され得る。別な方法としては、オーバーラッピングにより本発明の吸液性ポリマー組成物を望ましくはティッシュペーパーのよう

な親水性材料のシートとラミネートすることがで きる。

[発明の効果]

本発明は、イオン性架橋剤による表面架橋及び細かい粒度分布を持つベースポリマー粒子を、より大きな造粒粒子にすることによって、水及び水のようなイオン流体を、高吸収率でしかも吸収速度も早く吸収し得る吸液性ポリマー組成物とするとができるという効果を有する。

また本発明の吸液性組成物は、おむつ、生理用ナプキン、および失禁者のための治具のような吸収性物品に有用である。

特許出願人 三洋化成工業株式会社

同 ヘキスト セラニーズ コーポレーション

同 代理人 弁理士 池 内 寛 幸